

# EUROPEAN PATENT OFFICE

## Patent Abstracts of Japan

S n - B i 共晶はんだ合金に対する In の添加効果

PUBLICATION NUMBER : 2001276996  
 PUBLICATION DATE : 09-10-01

APPLICATION DATE : 17-03-95  
 APPLICATION NUMBER : 2001040966

APPLICANT : FUJITSU LTD;

INVENTOR : FUKUSHIMA YUMIKO;

INT.CL. : B23K 35/26 B23K 1/00 B23K 31/02  
 B23K 35/22 H05K 3/24 H05K 3/34

TITLE : SOLDER ALLOY, SOLDER POWDER,  
 SOLDER PASTE, PRINTED CIRCUIT  
 BOARD AND ELECTRONIC PARTS,  
 AND SOLDERING METHOD AND  
 DEVICE

	(はんだた冶金量組成比)	引張強度 (kg/cm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断荷重 (n)	破断面形状	融点 (°C)	耐 熱 性 能
比較例 1	Sn42.00-Bi58.00-In 0	6.74○	30.00-	23.00	脆性破壊	139	参考値
比較例 2	Sn41.96-Bi57.94-In 0.1	6.10○	28.73×	20.84	脆性破壊	139	×
実施例 1-1	Sn41.79-Bi57.71-In 0.5	6.85○	30.24○	44.12	脆性破壊	139	○
実施例 1-2	Sn41.58-Bi57.42-In 1.0	6.96○	58.56○	45.65	脆性破壊	136	○
実施例 1-3	Sn35.90-Bi55.10-In 5.0	5.19○	71.87○	55.78	脆性破壊	129	○
実施例 1-4	Sn37.50-Bi52.20-In 10.0	5.26○	72.78○	54.18	延性破壊	124	○
実施例 1-5	Sn43.80-Bi46.40-In 20.0	2.79○	408.89○	217.97	延性破壊	117	○
比較例 3	Sn45.00-Bi 5.0-In 50.0	1.70×	38.37○	30.21	延性破壊	114	×
比較例 4	Sn48.00-Bi 0 -In 52.0	1.17×	74.17○	49.47	延性破壊	117	参考値

ABSTRACT : PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a lead-free solder alloy, solder powder, solder paste, a printed circuit board, and electronic parts and further, provide a leadfree substitute solder and reduce the melting temperature of the solder.

SOLUTION: The solder alloy is composed of 0.5-60 wt.% of bismuth, 0.5-50 wt.% of indium, 1-5 wt.% of silver, and the rest of tin.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO

(19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2001-276996

(P2001-276996A)

(43)公開日 平成13年10月9日(2001.10.9)

(51)Int.Cl.<sup>7</sup>B 23 K 35/26  
1/00  
31/02  
35/22

H 05 K 3/24

識別記号

3 1 0  
3 3 0  
3 1 0  
3 1 0

F I

B 23 K 35/26  
1/00  
31/02  
35/22

H 05 K 3/24

テ-マ-ト<sup>8</sup>(参考)3 1 0 C  
3 3 0 E  
3 1 0 H  
3 1 0 A

D

審査請求 有 請求項の数12 O L (全20頁) 最終頁に統く

(21)出願番号

特願2001-40966(P2001-40966)

(62)分割の表示

特願平7-59561の分割

(22)出願日

平成7年3月17日(1995.3.17)

(31)優先権主張番号

特願平6-235734

(32)優先日

平成6年9月29日(1994.9.29)

(33)優先権主張国

日本 (JP)

(71)出願人 000005223

富士通株式会社

神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番  
1号

(72)発明者 北嶋 雅之

神奈川県川崎市中原区上小田中1015番地  
富士通株式会社内

(72)発明者 竹居 成和

神奈川県川崎市中原区上小田中1015番地  
富士通株式会社内

(74)代理人 100070150

弁理士 伊東 忠彦

最終頁に統く

(54)【発明の名称】 はんだ合金及びはんだ粉末及びはんだペースト及びプリント配線板及び電子部品及びはんだ付け装置  
方法及びはんだ付け装置

(57)【要約】

【課題】本発明は鉛 (Pb) を含まないはんだ合金及びはんだ粉末及びはんだペースト及びプリント配線板及び電子部品に関し、鉛を含有しない代替はんだを提供すると共にはんだの溶融温度を低減することを目的とする。

【解決手段】はんだ合金の組成を、0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス (Bi) と、0.5重量パーセント以上でかつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム (In) と、1重量パーセント以上で5重量パーセント未満の含有量の銀 (Ag) とからなり、残量を錫 (Sn) とした組成とする。

S n - B i 共晶はんだ合金に対するInの添加効果

料足	溶点 (°C)	引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )			試験回数 (n)	断面形状	溶点 (°C)	引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	試験回数 (n)	溶点 (°C)	引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	試験回数 (n)
		はんだ合金重量組成比	純鉛 (Pb)	純銀 (Ag)								
比較例1	Sn42.00-Si15.98-In 0	6.740	50.00	-	23.00	挫性破壊	138	○	○	○	○	○
比較例2	Sn41.95-Si15.94-In 0.1	6.100	25.73	×	20.84	挫性破壊	139	○	○	○	○	○
実施例1-1	Sn41.79-Si15.71-In 0.5	5.950	80.24	○	44.12	挫性破壊	139	○	○	○	○	○
実施例1-2	Sn41.55-Si15.42-In 1.0	6.060	59.56	○	45.65	挫性破壊	136	○	○	○	○	○
実施例1-3	Sn43.10-Si15.10-In 5.0	5.190	71.87	○	55.76	挫性破壊	128	○	○	○	○	○
実施例1-4	Sn47.50-Si15.20-In10.0	5.250	72.78	○	54.18	屈性破壊	124	○	○	○	○	○
実施例1-5	Sn43.00-Si14.40-In20.0	2.750	40.89	○	217.97	屈性破壊	117	○	○	○	○	○
比較例3	Sn45.00-Si 5.0-In50.0	1.70	1.70	×	36.31	○	30.21	屈性破壊	114	○	○	○
比較例4	Sn48.00-Si 0-In52.0	1.17	1.17	×	74.17	○	43.47	屈性破壊	117	○	○	○

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス(Bi)と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム(In)と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量の銀(Ag)とからなり、残量を銅(Sn)とした組成を有することを特徴とするはんだ合金。

【請求項2】 0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス(Bi)と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム(In)と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量の亜鉛(Zn)とからなり、残量を銅(Sn)とした組成を有することを特徴とするはんだ合金。

【請求項3】 0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス(Bi)と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム(In)と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量のアンチモン(Sb)とからなり、残量を銅(Sn)とした組成を有することを特徴とするはんだ合金。

【請求項4】 請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を、直径20~60 $\mu\text{m}$ の球体形成としたことを特徴とするはんだ粉末。

【請求項5】 請求項4記載のはんだ粉末において、粉末表面に銅(Sn)もしくはゲルマニウム(Ge)を0.1~5重量パーセント有する合金をメッキしたことを特徴とするはんだ粉末。

【請求項6】 80~95重量パーセントの含有量を有する請求項4または5記載のはんだ粉末と、全体として20~5重量パーセントの含有量を有するアミンハロゲン塩と多価アルコールと高分子材料との混合物とを混合した構成としたことを特徴とするはんだペースト。

【請求項7】 80~95重量パーセントの含有量を有する請求項4または5記載のはんだ粉末と、全体として20~5重量パーセントの含有量を有する有機酸と多価アルコールと高分子材料と混合物とを混合した構成としたことを特徴とするはんだペースト。

【請求項8】 ベース材と、該ベース材上に形成された電子部品端子接続パターンとを具備するプリント配線板において、

上記電子部品端子接続パターンに、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金をメッキしたことを特徴とするプリント配線板。

【請求項9】 電子部品本体より接続端子が延出した構成の電子部品において、

上記接続端子に、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金をメッキしたことを特徴とする電子部品。

【請求項10】 電子部品本体に接続端子として突起電極が形成された構成の電子部品において、

上記突起電極を請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金により形成したことを特徴とする電子部品。

【請求項11】 請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を用いて被接合部材に対してはんだ付け処理を行うはんだ付け工程と、

上記はんだ付け工程終了後にはんだ付けした部位を冷却する冷却工程と、を有することを特徴とするはんだ付け方法。

【請求項12】 請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を用いて被接合部材に対してはんだ付け処理を行なうはんだ付け処理装置と、

上記はんだ付け工程終了後にはんだ付けした部位を冷却する冷却装置とを具備することを特徴とするはんだ付け装置。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明ははんだ合金及びはんだ粉末及びはんだペースト及びプリント配線板及び電子部品及びはんだ付け方法及びはんだ付け装置に係り、特に鉛(Pb)を含まないはんだ合金及びはんだ粉末及びはんだペースト及びプリント配線板及び電子部品及びはんだ付け方法及びはんだ付け装置に関する。

【0002】 電子部品をプリント配線板に実装する際、一般にはんだ付けによる実装が行われている。はんだは、低温で溶融しあつ電気的接続特性が良好であるため、電子部品のプリント配線板への実装に用いて好適である。

【0003】 しかるに、近年はんだに含有される鉛(Pb)の人体に与える影響が問題となってきた。

【0004】 従って、鉛(Pb)を含有しないはんだの提供が望まれている。

## 【0005】

【従来の技術】 一般に、自動化された電子部品のはんだ付け作業においては、数種の半田が用いられている。例えばSn63-Pb37は、63重量パーセントの銅(Sn)と37重量パーセントの鉛(Pb)を含有したはんだであり、183°Cで溶融する共晶合金である。また、Sn62-Pb36-Ag2は、62重量パーセントの銅(Sn)と36重量パーセントの鉛(Pb)と2重量パーセントの銀(Ag)を含有したはんだであり、179°Cで溶融する共晶合金である。

【0006】これらのはんだは、溶融温度が低くまた機械的特性（例えば、引張強度や伸び率）及び電気的特性（電気抵抗）が良好であるため、自動化されたはんだ付け作業に優れた特性を有する。

## 【0007】

【発明が解決しようとする課題】しかるに、上記のように従来用いられているはんだは、鉛（Pb）を含有した構成とされている。鉛は毒性を有することが知られており、近年この鉛及び鉛を含有する組成物の使用には厳しい制限が課されるようになってきている。

【0008】また、鉛を含有する半田を用いた電気製品等が廃棄されることにより鉛が暴露された状態となることを未然に防止する必要がある。

【0009】よって、鉛を含有しない代替はんだを提供することにより、鉛を含有するはんだの依存を減じることが重要である。

【0010】一方、はんだの特性としては、はんだ付け作業時における電子部品に対する熱の影響を低減する点より、はんだの溶融温度を低減させることが重要である。

【0011】更に、上記のように鉛を含有しない代替はんだとしても、またははんだの溶融温度を低減させても、従来と同程度或いはそれ以上の機械的強度等を有する構成とすることが必要である。

【0012】本発明は上記の点に鑑みてなされたものであり、鉛を含有しない代替はんだを提供することを目的とする。また、他の目的は、はんだの溶融温度を低減することにある。

## 【0013】

【課題を解決するための手段】上記の目的を達成するために、本発明では下記の手段を講じたことを特徴とするものである。

【0014】請求項1記載の発明に係るはんだ合金は、0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス（Bi）と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム（In）と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量の銀（Ag）とからなり、残量を錫（Sn）とした組成を有することを特徴とするものである。

【0015】また、請求項2記載の発明に係るはんだ合金は、0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パーセントを越えない含有量のビスマス（Bi）と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム（In）と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量の亜鉛（Zn）とからなり、残量を錫（Sn）とした組成を有することを特徴とするものである。

【0016】また、請求項3記載の発明に係るはんだ合金は、0.5重量パーセントを超えた値で、かつ60重量パ

ーセントを越えない含有量のビスマス（Bi）と、0.5重量パーセント以上で、かつ50重量パーセントを越えない含有量のインジウム（In）と、1重量パーセント以上で、5重量パーセント未満の含有量のアンチモン（Sb）とからなり、残量を錫（Sn）とした組成を有することを特徴とするものである。

【0017】また、請求項4記載の発明に係るはんだ粉末は、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を、直径20～60μmの球体形成としたことを特徴とするものである。

【0018】また、請求項5記載の発明は、請求項4記載のはんだ粉末において、粉末表面に錫（Sn）もしくはゲルマニウム（Ge）を0.1～5重量パーセント有する合金をメッキしたことを特徴とするものである。

【0019】また、請求項6記載の発明に係るはんだペーストは、80～95重量パーセントの含有量を有する請求項4または5記載のはんだ粉末と、全体として20～5重量パーセントの含有量を有するアミンハロゲン塩と多価アルコールと高分子材料との混合物とを混合した構成としたことを特徴とするものである。

【0020】また、請求項7記載の発明に係るはんだペーストは、80～95重量パーセントの含有量を有する請求項4または5記載のはんだ粉末と、全体として20～5重量パーセントの含有量を有する有機酸と多価アルコールと高分子材料と混合物とを混合した構成としたことを特徴とするものである。

【0021】また、請求項8記載の発明は、ベース材と、該ベース材上に形成された電子部品端子接続パターンとを具備するプリント配線板において、上記電子部品端子接続パターンに、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金をメッキしたことを特徴とするものである。

【0022】また、請求項9記載の発明は、電子部品本体より接続端子が延出した構成の電子部品において、上記接続端子に、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金をメッキしたことを特徴とするものである。

【0023】また、請求項10記載の発明は、電子部品本体に接続端子として突起電極が形成された構成の電子部品において、上記突起電極を請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金により形成したことを特徴とするものである。

【0024】また、請求項11記載の発明に係るはんだ付け方法は、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を用いて被接合部材に対してはんだ付け処理を行うはんだ付け工程と、上記はんだ付け工程終了後にはんだ付けした部位を冷却する冷却工程と、を有することを特徴とするものである。

【0025】また、請求項12記載の発明に係るはんだ付け装置は、請求項1乃至3のいずれかに記載のはんだ合金を用いて被接合部材に対してはんだ付け処理を行う

はんだ付け処理装置と、上記はんだ付け工程終了後にはんだ付けした部位を冷却する冷却装置とを具備することを特徴とするものである。

【0026】上記構成とされたはんだ合金、はんだ粉末、はんだペースト、プリント配線板及び電子部品は、錫(Sn)とビスマス(Bi)とインジウム(In)、或いはこれに第3元素を含有した組成とされており、鉛を含有しない構成であるため、鉛の毒性に係わる各種悪影響を排除することができ安全性が向上すると共に、環境規制対策に対応することができる。

【0027】また、上記構成とされたはんだ合金は、機械的強度を維持しつつ、従来よりも低温ではんだ付けを行うことが可能となるため、はんだ付けを行う被接合材に対するダメージを低減でき、被接合材に対する前処理の簡単化及び被接合材を構成する材料の低コスト化を図ることができる。

【0028】また、上記のはんだ付け方法及びはんだ付け装置を用いることにより、機械的特性の良好なはんだ付け処理を行うことが可能となる。

#### 【0029】

【発明の実施の形態】次に本発明の実施例について以下説明する。

【0030】本発明者は、鉛(Pb)を含有しないはんだ合金として、各種金属を含有した合金を作成しその特性を調べたところ、錫(Sn)、ビスマス(Bi)、インジウム(In)を含有させたはんだ合金、及び錫(Sn)、銀(Ag)、ビスマス(Bi)を含有させたはんだ合金が、鉛を含有している従来のはんだ(以下、有鉛はんだという)と近似した機械特性及び電気的特性を示すことが判った。

【0031】そこで本発明者は、Sn、Bi、Inを含有させたはんだ合金、及びSn、Ag、Biを含有させたはんだ合金に注目し、各組成材料の含有率を変化させることにより、はんだ材料として良好な性質を示すSn、Bi、Inの組成比及びSn、Ag、Biの組成比を求める試験を行った。また、これに合わせてSn、Bi、Inに加えて、これ以外の金属元素もしくは非金属元素を添加したはんだ合金を作成し、その特性についても調べる試験を行った。

【0032】先ず、Sn、Bi、Inより構成されるはんだ合金について説明する。

【0033】図1及び図2はSn、Bi、及びInを含有させたはんだ合金に対し、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点を夫々試験して求めた試験結果を示している。また図3は、Sn、Bi、Inにこれ以外の金属元素もしくは非金属元素を添加したはんだ合金に対し、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点を夫々試験して求めた試験結果を示している。

【0034】ここで、本発明者が行った試験方法及び試験装置について説明する。

【0035】試験に際しては、各種組成比を有するはんだ合金よりなる試験片を作成し、この試験片に対して引張試験を行うことにより、図1乃至図3における引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状の各項目を試験し、融点については熱電対を用いて測定した。

【0036】試験片の形状としては、JIS 7号試験片(断面積40mm<sup>2</sup>、標点距離30mm)を適用し、また試験片を作成する方法としては、Sn、Bi、Inの各種金属及びこれ以外の金属元素もしくは非金属元素を重量比で配合し、これを電気炉(400°C)で加熱溶融し、鋳型にて鋳造した。

【0037】また、引張試験装置としては、インストロン製 model 4206(引張速度 0.5mm/min)を用い、これに上記のように鋳造された試験片を装着し、引張強度、伸び率、破断時間を測定し、また破断後の試験片の破断面形状を観察した。

【0038】また、溶融点の測定に際しては、各種組成比のはんだ合金を電気炉(400°C)で加熱溶融して熱電対を挿入し、自然放置により冷却中の温度プロファイル測定により融点(液相線)を判定した。

【0039】更に、図1乃至図3に示す各試験結果において、最右欄にある判定欄は、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点の夫々の特性を総合的に判断した結果を示しており、はんだ材料として適用できる場合(基準合格の場合)には○印が、また基準不合格の場合には×印が付されている。

【0040】本試験においては、はんだ材料として適用できる基準として、(1) 引張強度が2kg/mm<sup>2</sup>以上で、(2) 伸び率が30%以上で、かつ(3) 融点が155°C以下であることとした。この基準は、はんだ材料として従来の有鉛はんだと同等以上の特性である。

【0041】続いて、上記の試験方法及び試験装置により求められた試験結果について考察する。

【0042】図1は、Sn-Bi-In三元共晶はんだ合金に対して、Biの含有量をなるべく一定となるよう設定した上で、Inの添加量を変化させたはんだ合金の各特性を示している。

【0043】同図より、引張強度に関してはInの添加量が50重量パーセント未満の場合には基準値を満たしているが、比較例3、4のように50重量パーセントを越えた場合には基準値を満足しなくなる。

【0044】また、伸び率に関しては、比較例1、2のようにInの添加量が0.5重量パーセント未満の場合には基準値を満足させないが、0.5重量パーセント以上の場合には基準値を満たす。更に、融点においては、同図に示す全ての試験例において基準値を満足している。従来における有鉛はんだにおいては、はんだ付け処理を行う被接合材(例えは電子部品等)の耐熱温度の限界を約183°Cとして有鉛はんだの組成が行われていた。

【0045】しかるに、Sn、Bi、Inを含有するは

んだ合金では、融点（即ち、液相化温度）が低くなるため、従来の有鉛はんだよりも低温ではんだ付けを行うことが可能となり、はんだ付けを行う被接合材に対するダメージを低減でき、被接合材に対する前処理の簡単化及び電子部品を構成する材料の低コスト化を図ることができる。

【0046】また、図1の試験結果より、融点はInの添加量が増大するほど低下する傾向を示しており、よってInの添加量を調整することによりはんだ合金の融点を制御することも可能である。よって、近年のように被接合材（例えば、半導体装置）の多様化により、はんだ付け温度に制約が生じるような場合においても、これに十分対応することができる。

【0047】尚、破断時間に注目すると、比較例1、2のようにInの添加量が0.5重量パーセント未満の場合、及び比較例3のようにInの添加量が5.0重量パーセントを越えた場合には破断時間が短くなってしまい耐久性に劣ることが判る。但し、比較例4に示されるように、Inの添加量が5.0重量パーセントを越えた場合においても破断時間が適正值（約40min～60min）の範囲に入っているものもあるため、破断時間に関してはBiの添加量が0（零）であるため破断時間が延長されたものと考える。

【0048】また、破断面形状に注目すると、Inの添加量が5.0重量パーセント以下の場合には脆性破壊となっており、Inの添加量が5.0重量パーセントを越えると延性破壊となる。この破断面形状ははんだ合金の特性に特に影響を与えるものではないが、機械的強度の面からいえば破断面形状は脆性破壊よりも延性破壊の方が望ましい。

【0049】図1の試験結果より上記の考察をまとめると、Sn-Bi共晶はんだ合金に対してInを0.5重量パーセント以上で、かつ50.0重量パーセント未満の添加した場合（図1における実施例1-1～1-5）に、はんだ材料として適した特性を有するはんだ合金を得ることができる。

【0050】また、実施例1-5においては、引張強度は基準値をやや上回る値で満足しているが、伸び率においては他の比較例及び実施例に比べて大きく向上している。よって、はんだ合金の組成比率をSn：約34.0重量パーセント、Bi：約46.0重量パーセント、In：約2.0重量パーセントとすることにより、伸び率の極めて良好なはんだ合金を得ることができ、特に可撓変位するフレキシブル基板におけるはんだ付け等の、はんだ接続位置に大きな撓みが印加される部位のはんだ付けに用いて大きな効果を期待することができる。

【0051】尚、上記のSn、Bi、Inの組成比を約34.0重量パーセント、約46.0重量パーセント、約20.0重量パーセントとしたのは、はんだ合金（試験片）の作成時に若干の測定誤差等を含むためであり、よって上記の

Sn、Bi、Inの組成比には、Sn、Biにおいては±1重量パーセント、Inにおいては±0.1重量パーセントの誤差が含まれると推定される。よって、この誤差分を“約”という語で示している。また、上記の事項は請求項4においても同様である。

【0052】続いて、図2を用いて本発明者が行った試験結果について説明する。図2は、Sn-Bi-In三元共晶はんだ合金に対して、Inの含有量をなるべく一定となるように設定した上で、Biの添加量を変化させたはんだ合金の各特性を示している。

【0053】同図より、引張強度に関してはBiの添加量が5.0重量パーセントを越えた場合には基準値を満たしているが、比較例10、11のようにBiの添加量が5.0重量パーセント以下の場合には基準値を満足しない。

【0054】また、伸び率に関しては、比較例12～15のようにBiの添加量が60.0重量パーセント以上の場合には基準値を満足させないが、60.0重量パーセント未満の場合には基準値を満たす。更に、融点においては、実施例15で示すBi100パーセントを除いて、同図に示す全ての試験例において基準値を満足している。よって、図2に示す試験結果からも、Sn、Bi、Inを含有するはんだ合金では融点（即ち、液相化温度）を低くすることができる事が実証される。

【0055】また、図2の試験結果より、融点はBiの添加量が増大するほど上昇する傾向を示しており、よってBiの添加量を調整することによってもはんだ合金の融点を制御することが可能である。

【0056】尚、破断時間に注目すると、比較例10、11のようにBiの添加量が5.0重量パーセント以下の場合、及び比較例12～15のようにBiの添加量が60.0重量パーセント以上の場合には、破断時間が短くなってしまい耐久性に劣ることが判る。また、破断面形状に注目すると、Biの添加量が55.0重量パーセント未満の場合には延性破壊となっており、Biの添加量が55.0重量パーセント以上で脆性破壊となる。図2の試験結果より上記の考察をまとめると、Sn-In共晶はんだ合金に対してBiを5.0重量パーセント越えた値で、かつ60.0重量パーセント未満の添加した場合（図2における実施例2-1、2-2）に、はんだ材料として適した特性を有するはんだ合金を得ることができる。

【0057】更に、上記した図1の試験結果と、図2の試験結果とを総合的に判断すると、はんだ材料として適した特性を有するはんだ合金の組成比は、Biの含有量を60.0重量パーセントを越えない含有量とし、Inの含有量を50.0重量パーセントを越えない含有量とし、かつ残量をSnとした組成の場合であるということができる。

【0058】また、図1に示したようにInの含有量を変化させた場合と図2に示したようにBiの含有量を変

化させた場合において共に判定値が良好となるはんだ合金の組成比率は、Sn：約40.0重量パーセント、Bi：約55.0重量パーセント、In：約5.0重量パーセントである。よって、はんだ合金の組成比率を上記のように設定することにより最も良好なはんだ特性を得ることができる。

【0059】尚、上記のSn、Bi、Inの組成比においても、各組成比の値に“約”という語を付したのは、はんだ合金（試験片）の作成時に、Sn、Biにおいては±1重量パーセント、Inにおいては±0.1重量パーセントの誤差が含まれると推定される。また、上記の事項は請求項3においても同様である。

【0060】統いて、図3を用いて本発明者が行った試験結果について説明する。図3は、Sn-Bi-In三元共晶はんだ合金に対して、Sn、Bi、In以外の金属元素を添加したはんだ合金を作成し、その特性について試験した結果を示している。尚、図3では添加する金属として銀(Ag)と亜鉛(Zn)を用いた例を示している。

【0061】Sn-Bi-In三元共晶はんだ合金に対してAg、Znを添加した場合、比較例21及び比較例22に示されるように、Ag、Znの添加量が5.0重量パーセント以上の時は伸び率が基準値を満たさなくなる。しかるに、Ag、Znの添加量が1.0重量パーセント以上の場合には伸び率は基準値を満足させる。

【0062】また、融点においては同図に示す全ての実験例において基準値を満足しており、よって図3に示す実験結果からSn、Bi、In三元共晶はんだ合金に対してAg、Znを添加した構成のはんだ合金においても融点（即ち、液相化温度）を低くすることができることが実証される。

【0063】よって、実施例3-1、3-2に示されるように、Ag、Znの添加量が1.0以上でかつ5.0未満の組成比を有するはんだ合金は、全ての試験項目において基準値を満足させる。また図3より、Bi及びInの含有量は、前記した図1の試験結果と図2の試験結果とを総合的に判断することにより求められた値を満足している。即ち、Biの含有量は60.0重量パーセントを越えない含有量となっており、かつInの含有量は50.0重量パーセントを越えない含有量となっている。図3の実験結果より上記の考察をまとめると、Biを60.0重量パーセントを越えない含有量とし、Inを50.0重量パーセントを越えない含有量とし、AgまたはZnを1.0重量パーセント以上で5.0重量パーセント未満の含有量とし、更に残量をSnとした組成とすることにより、はんだ材料として適した特性を有するはんだ合金を得ることができる。

【0064】尚、図3に示す試験においては、Sn-Bi-In三元共晶はんだ合金に添加する金属材料としてAg、Znを適用した例を示したが、Ag、Znに代え

てゲルマニウム(Ge)、ガリウム(Ga)等の金属元素を添加してもよく、また非金属元素であるりん(P)を添加しても図3に示す特性と近似した特性を得ることができる。

【0065】更に、図3に示す試験においてはSn-Bi-In三元共晶はんだ合金に金属材料としてアンチモン(Sb)を添加してもよい。このSbを添加することで、Sn-Pbメッキに対する拡散の防止を図れる作用・効果が発生する。PbとBiが接触する場合、拡散の発生により金属結晶の膨れ、剥離が発生し部品との接続強度が著しく劣化する。Sbを添加することでこのような拡散を防止できることは、部品接合の信頼性上非常に有利である。また、添加するSbの添加量は、1.0～5.0重量パーセントの範囲にすることが望ましく、その範囲において引張強度と伸びを考慮して決定される。

【0066】統いて、Sn、Ag、Biより構成されるはんだ合金について説明する。

【0067】図4はSn、Ag、及びBiを含有させたはんだ合金に対し、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点を夫々試験して求めた試験結果を示している。尚、図4に示される実験結果を求めるに際し、本発明者が行った試験方法及び試験装置は、前記した図1乃至図3に示される実験結果を求める際に行った試験方法及び試験装置と同一（既述した通り）であるためその説明は省略する。

【0068】また、図1乃至図3に示した各試験結果と同様に、図4においても、最右欄にある判定欄は、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点の夫々の特性を総合的に判断した結果を示しており、はんだ材料として適用できる場合（基準合格の場合）には○印が、また基準不合格の場合には×印が付されている。

【0069】更に、本試験においては、はんだ材料として適用できる基準として、(1)引張強度が7kg/mm<sup>2</sup>以上で、(2)伸び率が7.0%以上で、かつ(3)融点が220°C以下であることとした。この基準は、前記したSn、Bi、Inにより構成されるはんだ材料の基準と異なる値となっている。

【0070】これは、近年の電子機器の多様化に伴い、はんだ材料として伸び率はさほど必要としないが、高い引張強度を有する特性が望まれるものがあり、以下説明するSn、Ag、Biより構成されるはんだ合金はこのような要求に対応することを目的として作成されたものであるからである。

【0071】図4の試験結果について考察する。

【0072】図4は、Sn-Ag-Bi三元共晶はんだ合金に対して、Agの含有量をなるべく一定となるように設定した上で、Biの添加量を変化させたはんだ合金の各特性を示している。

【0073】同図より、引張強度に関してはSn、Ag、Biより構成されるはんだ合金は、実施例4-1～4

-6で示される各合金組成において基準値を満たしていることが判る。しかしに、有鉛はんだである比較例30、SnとBiとの二元共晶はんだ合金である比較例31、及びSnとAgとの二元共晶はんだ合金である比較例32の各引張強度特性は、Sn、Ag、Biより構成されるはんだ合金に比べて低下しており基準値を満足していない。

【0074】また、伸び率に関しては、同図に示す全ての試験例において基準値を満足している。尚、伸び率と引張強度は相反する特性を示すことが知られており、引張強度の特性が良好となる程伸び率は低下する傾向を示す。上記したように、Sn、Ag、Biより構成されるはんだ合金は特に高い引張強度特性を得ることを目的としており、よって実施例4-1～4-6は高い引張強度特性を有している反面、伸び率に関しては比較例30～32に対して低い値となっている。更に、融点においても、同図に示す全ての試験例において基準値を満足している。特に、実施例4-1～4-6は139°C～220°Cの範囲の融点を有している。従来における有鉛はんだにおいては、はんだ付け処理を行う被接合材（例えば電子部品等）の耐熱温度の限界を約183°Cとして有鉛はんだの組成が行われていた。しかるに、現状ではSn-Pbよりもなる有鉛はんだに第3物質を添加することによりはんだの融点を調整することが行われており、融点が220°C以上のはんだも販売されている。従って、139°C～220°Cの範囲の融点を有する実施例4-1～4-6を適宜選定することにより、引張強度の特性の良好なはんだ合金を目的に応じて選定して使用することが可能となる。

【0075】また、破断時間に注目すると、破断時間は伸び率に比例するため、実施例4-1～4-6の破断時間特性は比較例30～32に対して低い値となっている。しかるに、上記したように実施例4-1～4-6は引張強度の特性の良好であり、また破断時間の領域も約230sec～670secとはんだ合金を用いた実装において特に問題となる値ではない。

【0076】また、破断面形状に注目すると、機械的強度の面からいえば破断面形状は脆性破壊よりも延性破壊の方が望ましいが、上記のようにSn、Ag、Biより構成されるはんだ合金は高い引張強度特性を得ることを目的としているため、実施例4-1～4-6に示されるように破断面形状が脆性破壊であっても特に問題となることはない。

【0077】図4の試験結果をまとめると、実施例4-1～4-6に示されるSn、Ag、Biより構成されるはんだ合金は、実施例30～32で示される他の組成を有する共晶はんだ合金に対して、極めて良好な引張強度特性を得ることができる。また融点に関しては、従来からはんだ処理に用いている温度範囲内で種々の値に設定することが可能である。従って、被はんだ付け部材の特性等に応じてはんだ付け温度の選定の自由度を向上すること

ができ、かつ高い引張強度を有するはんだ付け処理が可能となる。また、実施例4-1～4-6に示されるSn、Ag、Biの組成比を定量的に解析すると、Sn、Ag、Biの各成分の組成比は、定数Xの値を0≤X<100とした場合、Snの含有量は96.5×(100-X)/100重量パーセント、Agの含有量は3.5×(100-X)/100重量パーセント、Biの含有量はX重量パーセントとして示すことができる。よって、定数Xの値を適宜選定することにより、被はんだ付け部材の特性に適合した融点を有し、かつ高い引張強度のはんだ合金を得ることができる。

【0078】尚、実施例4-1は請求項10に、実施例4-2は請求項11に、実施例4-3は請求項12に、実施例4-4は請求項13に、実施例4-5は請求項14に、実施例4-6は請求項15に夫々対応している。統いて、上記した各はんだ合金の応用例について説明する。

【0079】図5は、上記した各はんだ合金を用いてはんだ粉末を形成した実施例を示している。図5(A)は、図1に示した実施例1-1～1-5及び図2に示した実施例2-1、2-2のはんだ合金を直径20～60μmの球体形状とすることによりはんだ粉末を形成したものである。また、図5(B)は、図3に示した実施例3-1、3-2のはんだ合金を直径20～60μmの球体形状とすることによりはんだ粉末を形成したものである。更に、図5(C)は、図4に示した実施例4-1～4-6のはんだ合金を直径20～60μmの球体形状とすることによりはんだ粉末を形成したものである。

【0080】また、図5(D)は、図1に示した実施例1-1～1-5及び図2に示した実施例2-1、2-2のはんだ合金粉末の表面に、SnもしくはGeを0.1～5.0重量パーセント有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0081】また、図5(E)は、図3に示した実施例3-1、3-2のはんだ合金粉末の表面に、SnもしくはGeを0.1～5.0重量パーセント有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0082】更に、図5(F)は、図4に示した実施例4-1～4-6のはんだ合金粉末の表面に、SnもしくはGeを0.1～5.0重量パーセント有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0083】また、図5(G)は、図1に示した実施例1-1～1-5及び図2に示した実施例2-1、2-2のはんだ合金粉末の表面に、20.0重量パーセントを越えるSnと60.0重量パーセントを越えないビスマス(Bi)を含有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0084】また、図5(H)は、図3に示した実施例3-1、3-2のはんだ合金粉末の表面に、20.0重量パーセント

ントを越えるSnと60.0重量パーセントを越えないビスマスBiを含有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0085】更に、図5(Ⅰ)は、図4に示した実施例4-1～4-6のはんだ合金粉末の表面に、20.0重量パーセントを越えるSnと60.0重量パーセントを越えないビスマスBiを含有する合金をメッキして、全体の直径が20～60μmの球体形状とした構成のはんだ粉末を示している。

【0086】上記した各実施例のように、はんだ合金を直径が20～60μmの粉末体とすることにより、このはんだ粉末をはんだペーストとして用いることが可能となる。また、図4(D)～(I)に示した実施例のように、はんだ合金をSn、もしくはGeを0.1～5.0重量パーセント有する合金、或いは20.0重量パーセントを越えるSnと60.0重量パーセントを越えないビスマスBiを含有する合金でメッキすることにより、はんだ合金の酸化を防止することができ、はんだペーストの信頼性を向上させることができる。

【0087】続いて、上記した各はんだ粉末を用いたはんだペーストについて説明する。上記したはんだ粉末を用いてはんだペーストを作成する場合、本発明者の試作では(1)80.0～95.0重量パーセントの含有量を有するはんだ粉末と、全体として20.0～5.0重量パーセントの含有量を有するアミンハロゲン塩と多価アルコールと高分子材料との混合物とを混合した構成、或いは(2)80.0～95.0重量パーセントの含有量を有するはんだ粉末と、全体として20.0～5.0重量パーセントの含有量を有する有機酸と多価アルコールと高分子材料と混合物とを混合した構成とした場合にははんだペーストとして良好な特性を得られることが判った。

【0088】また、はんだ粉末に混合するアミンハロゲン塩としては、アクリルアミン塩酸塩、アニリン塩酸塩、ジエチルアミン塩酸塩、シクロヘキシリルアミン塩酸塩、モノメチルアミン塩酸塩、ジメチルアミン塩酸塩、トリメチルアミン塩酸塩、フェニルヒドラジン塩酸塩、n-ブチルアミン塩酸塩、O-メチルヒドラジン塩酸塩、エチルアミン臭酸塩、シクロヘキシリル臭酸塩、2-アミノエチルブロミド臭酸塩、トリ-n-ブチルアミン臭酸塩等が好適である。

【0089】また、はんだ粉末に混合する有機酸としては、シュウ酸、マロン酸、コハク酸、グルタル酸、アジピン酸、ピメリシン酸、スペリン酸、アゼライシン酸、セバシン酸、マレイン酸、酒石酸、安息香酸、酢酸、ヒドロキシ酢酸、プロピオン酸、ブチリック酸、バレリック酸、カプロン酸、エナント酸、カプリン酸、ラウリル酸、ミリスチン酸、パルミチン酸、ステアリン酸等が好適である。

【0090】図6は上記した図1乃至図3に示されるは

んだ合金を用いたはんだ粉末を用いたはんだペーストの混合例を示しており、また図7は上記した図4に示されるはんだ合金を用いたはんだ粉末を用いたはんだペーストの混合例を示している。

【0091】上記したアミンハロゲン塩或いは有機酸は活性剤として機能する。また、基材としてはアビエチン酸、デヒドロアビエチン酸、α-テルビネオール等を適用することができる。また、チクソ材は粘度の調整をするものであり、高分子材である硬化ヒマシ油等を適用することができる。また、溶剤としては多価アルコールである2-メチル2,4-ペンタジオール等を適用することができます。

【0092】上記したはんだペーストを用いることにより、Pbを用いないはんだペーストによりはんだリフロー処理が可能となり、生産性の良いはんだ処理を行うことが可能となる。

【0093】図8は、プリント配線板に一般に行われるはんだメッキに上記したはんだ合金を適用した例を示している。

【0094】同図に示されるように、プリント配線板1はガラス-エポキシ製のベース材2の表面に銅(Cu)により形成された外部接続端子3が形成された構成とされている。この外部接続端子3上に図1乃至図3を用いて説明した各はんだ合金をメッキ処理したところ、Cuと各はんだ合金との接合性は良好であり、外部接続端子3上にははんだ合金膜4を形成することができた。

【0095】また、図9は電子部品の接続端子(リード)に一般に行われるはんだメッキに上記したはんだ合金を適用した例を示している。また、本実施例においては、電子部品として半導体装置5を例に挙げている。

【0096】同図に示されるように、半導体装置5は、樹脂パッケージ6の側部よりCu, 42alloy, Covar等により形成されたリード7が延出した構成とされている。このリード7上に図1乃至図3を用いて説明した各はんだ合金をメッキ処理したところ、Cu及び上記した各合金と各はんだ合金との接合性は良好であり、リード7上にははんだ合金膜8を形成することができた。

【0097】上記のように、本発明に係るはんだ合金はプリント配線板1に形成される外部接続端子3及び半導体装置5のリード7に共にはんだメッキを行うことができるため、半導体装置5をプリント配線板1に実装する際に外部接続端子3とリード7とを確実にはんだ付けすることができ、実装時における信頼性を向上させることができる。

【0098】更に、図10は電子部品の外部接続端子となる突起電極(バンプ)に上記したはんだ合金を適用した例を示している。また、本実施例においては、電子部品として半導体装置9を例に挙げている。

【0099】同図に示されるように、半導体装置9は、半導体素子(図に現れず)を搭載した基板13と、この

基板13の上部に配設された樹脂パッケージ14により構成される半導体装置本体10の下面に複数のはんだバンプ11を配設した構成とされている。このはんだバンプ11はプリント基板12上に形成された所定の電極にはんだ付けされる。このはんだバンプ11として上記したはんだ合金を例えればボールに形成したもの用いることにより、有鉛はんだを用いることなく半導体装置9をプリント基板12にフェイスダウンボンディングを行うことが可能となる。続いて、上記したPbを含有しないはんだ合金を用いたはんだ付け方法及びはんだ付け装置について説明する。

【0100】本発明者は、図1乃至図4に夫々示した実験結果において、他の実施例に対して伸び率の値が異常に大きい実施例が発生することに注目し、このように伸び率の値が異常に大きいはんだ合金が発生する原因を究明する実験を行った。

【0101】ここで伸び率の値が異常に大きい実施例とは、図1における実施例1-5、図3における実施例3-2、図4における実施例4-1等である。また、先に述べた図1乃至図4に夫々示した実験結果以外においても、本発明者が実施した各種実験においてSn、Biを含むはんだ合金において頻繁に急激な伸び率の上昇が見られることが判った。

【0102】先ず、本発明者が上記のように他の実施例に対して伸び率の値が異常に大きい実施例が発生する理由として考えたのは不純物の混入である。

【0103】そこで、本発明者は、前記したと同様の作成方法によりSn、Biよりなるはんだ合金で試験片を作成し、伸び率を測定した結果上記の異常が発生している試験片に対して成分分析を行った。分析方法としては、蛍光X線分析法(SEIKO INSTRUMENTS製:SFT7355を使用)と誘導プラズマ発光分光分析法(ICP)を併用した。

【0104】その結果、伸び率に異常が発生している試験片の成分は、SnとBiのみであり、不純物(第3元素)は混入していないことが判った。

【0105】次に、本発明者が伸び率が大きくなる理由として考えたのは、試験片の作成条件の差である。具体的には、Sn、Biを含むはんだ合金を鋳型にて鋳造する際の冷却状態に注目し、冷却の行い方(冷却速度)を種々変更し、作成された試験片の特性を調べる実験を行った。以下、実験結果について説明する。

【0106】図1-1は、試験片の冷却速度を種々変更した場合における、各試験片の機械的特性(引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状)及び物質特性(表面形状、金属組織状態)を調べた実験結果を示している。また、本実験では試験片としてSnの含有率が42.0重量パーセント、Biの含有率が58.0重量パーセントのSn-Biの二元共晶はんだ合金を用いた。

【0107】更に、本実験においては、冷却条件として

自然冷却、水冷(強制冷却)、徐冷の3種類を設定した。ここで、自然冷却とは溶融した上記はんだ合金を鋳型に充填した後常温雰囲気中に放置することにより冷却する方法である(実施例5-1～実施例5-3)。また、水冷とははんだ合金を鋳型に充填した後、鋳型を水により強制的に冷却する方法である(実施例5-4)。更に、徐冷とははんだ合金を鋳型に充填した後、鋳型を保温材内に入れて徐々に冷却する方法である(実施例5-5)。

【0108】上記の各冷却方法を採用することにより、溶融したはんだ合金の冷却速度を変更することができる。更に、自然冷却においては、鋳型の温度を200°C(実施例5-1)、100°C(実施例5-2)、25°C(実施例5-3)の夫々に設定した上で溶融したはんだ合金を流し込むことにより、同一の冷却方法を採用しつつ冷却速度を変更する実験も試みた。

【0109】また、図1-1に示される実施例5-1～実施例5-5の各機械的特性は、単一の試験片による実験結果ではなく、バラツキ及び外乱の影響を低減させる面より、3個のサンプル試験片を作成し、夫々に対して機械的特性を求める実験を行った結果の平均値を示している。

【0110】図1-2は実施例5-1の各サンプル試験片の実験結果であり、図1-3は実施例5-2の各サンプル試験片の実験結果であり、図1-4は実施例5-3の各サンプル試験片の実験結果であり、図1-5は実施例5-4の各サンプル試験片の実験結果であり、図1-6は実施例5-5の各サンプル試験片の実験結果である。

【0111】また、図1-7は実施例5-1の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示しており、図1-8は実施例5-2の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示しており、図1-9は実施例5-3の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示しており、図2-0は実施例5-4の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示しており、図2-1は実施例5-5の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示している。

【0112】更に、図2-2は実施例5-1の代表的な破断面状態を示しており、図2-3は実施例5-2の代表的な破断面状態を示しており、図2-4は実施例5-3の代表的な破断面状態を示しており、図2-5は実施例5-4の代表的な破断面状態を示しており、図2-6は実施例5-5の代表的な破断面状態を示している。

【0113】図1-1に示す実験結果は、上記した図1-2乃至図2-5をまとめたものである。以下、図1-1に示す実験結果に基づき、冷却条件とはんだ合金の機械的特性との関係について考察する。

【0114】先ず、実施例5-1、実施例5-4、実施例5-5に基づき、鋳型温度が200°Cであった場合において、冷却条件（自然冷却、水冷、徐冷却）を変更することにより冷却速度を変更した時の機械的特性に注目する。

【0115】図11の実験結果より、冷却速度が最も遅い徐冷却の場合が最も伸び率が低く(20.44%)、続いて冷却速度が早くなるに従い、自然冷却（伸び率33.67%）、水冷（伸び率89.48%）の順で伸び率は向上している。従って、実施例5-1、実施例5-4、実施例5-5の実験結果を比較することにより、冷却速度が速いほど伸び率が向上することが判る。

【0116】続いて、実施例5-1～実施例5-3に基づき、冷却条件を同一（自然冷却）とした上で鋳型温度を変更することにより冷却速度を変更した時の機械的特性に注目する。

【0117】図11の実験結果より、冷却速度が最も遅い鋳型温度が200°Cの場合が最も伸び率が低く(33.67%)、続いて鋳型温度が低くなるに従い、鋳型温度が100°C（伸び率137.50%）、鋳型温度が25°C（伸び率218.33%）の順で伸び率は向上している。従って、実施例5-1～実施例5-3の実験結果を比較することによっても、冷却速度が速いほど伸び率が向上することが判る。

【0118】上記実験結果をまとめると、はんだ合金の機械的特性は、はんだ合金の組成が同一である場合には冷却速度に応じて変化し、冷却速度が速いほど伸び率が向上することが判明した。また、これに伴い、冷却速度が速いほど破断面形状も延性破断となっている。

【0119】このように冷却速度が速いほど伸び率が向上する理由を考察すると、図11の実験結果より、伸び率が良好な値を示す実施例5-2～実施例5-4においては試験片の表面に鱗状の模様は観察されず（急冷しない一般のSn42-Bi58のはんだ合金は表面に鱗状の模様が存在する）、また金属組織観察を行った結果実施例5-2～実施例5-4においてはSnの組織が肥大化していることが判った。よって、上記の物質的特性から推定すると、伸び率が向上する原因是、Snの組織が肥大化に起因しているものと思われる。

【0120】また、前述したように伸び率の急激な上昇は、Sn、Biよりなるはんだ合金ばかりでなく他の組成のはんだ合金においても発生しているため、これらの他の組成のはんだ合金における伸び率の急激な上昇も冷却速度を速くしたことによるものと思われる。

【0121】上述してきた実験結果より、冷却速度が速いほど伸び率が向上することが判明した。一方、伸び率の良好なはんだ合金は、特に可撓変位するフレキシブル基板におけるはんだ付け等の、はんだ接続位置に大きな撓みが印加される部位のはんだ付けに用いて大きな効果を期待することができる。従って、はんだ付け処理にお

いてはんだ合金を冷却することにより、伸び率の良好な、従ってはんだ付け部位に荷重が印加されてもこれに耐えうるはんだ付け処理を行うことが可能となる。

【0122】以下、上記した理由に基づくはんだ付け方法及びはんだ付け装置について説明する。

【0123】図27は、本発明の一実施例であるはんだ付け方法をプリント配線板のはんだ付け処理に適用した場合の工程図を示している。尚、本発明に係るはんだ付け方法は、プリント配線板のはんだ付け処理に限定されるものではなく、種々のはんだ付け作業に適用できるものである。

【0124】図27に示されるプリント配線板のはんだ付け処理方法では、先ずステップ10において、プリント配線板のはんだ付け位置にラックスを塗布するラックス塗布工程を実施する。このラックス塗布工程は、いわゆるはんだ濡れ性を向上するために行われるものであり、上述したPbを含まない各種はんだ合金に対応して選定される。

【0125】続くステップ12では、プリント配線板に対して予備加熱を行う予備加熱工程が実施される。このように、プリント配線板に対して予備加熱を行うことにより、はんだ合金の部分的な冷却に起因したはんだの不均一化を防止することができる。

【0126】続くステップ14では、プリント配線板に溶融したはんだ合金を配設してはんだ付け処理を行うはんだ付け工程が行われる。このはんだ付け工程では、例えばはんだ合金を溶融したはんだ浴中にプリント配線板を浸漬させることにより行われる。尚、上記したステップ10～ステップ14までの各工程は、有鉛はんだを用いる従来方法においても実施されている工程である。

【0127】続くステップ16では、はんだ付けした部位を冷却する冷却工程が実施される。この冷却工程は本発明方法の特徴となる工程であり、ステップ14のはんだ付け工程において溶融され高温となっているはんだ合金を急激に冷却することにより、前述したようにはんだ合金の伸び率を向上させることができる。

【0128】この際、はんだ合金を急激に冷却する具体的な方法としては、上記のはんだ付けした部位に冷媒（例えば、冷却ガスまたは揮発性有機溶剤等）を吹き付けることが考えられる。このように、冷却手段として冷媒を用いることにより、局所的な（即ち、はんだ付け部位のみに対する）冷却を行うことができ、プリント配線板に配設される他の部品等に冷却により影響が及ぶのを防止することができる。図28は、本発明の一実施例であるはんだ付け装置を示している。

【0129】同図に示すはんだ付け装置20は、前記した図27に示したはんだ付け処理方法に対応したものであり、被接合材として板状の部材（例えばプリント配線板）のはんだ付け処理に用いられるものである。しかるに、本実施例に係るはんだ付け装置20は、プリント配

線板のはんだ付け処理に限定されるものではなく、種々のはんだ付け作業に適用できるものである。

【0130】はんだ付け装置20は、大略するとフラックス塗布装置21、予備加熱装置22、はんだ付け処理装置23、搬送コンベア24、及び本発明の特徴となる冷却装置25等により構成されている。

【0131】プリント配線板26は、搬送コンベア24に載置されて図中矢印で示す方向に搬送される。また、プリント配線板26の搬送方向に対する上流側より順にフラックス塗布装置21、予備加熱装置22、はんだ付け処理装置23、冷却装置25が配設されている。

【0132】従って、プリント配線板26は搬送コンベア24により搬送される過程において、フラックス塗布装置21によりプリント配線板26のはんだ付け位置にフラックスが塗布され、続く予備加熱装置22によりプリント配線板26の予備加熱処理が行われ、続くはんだ付け処理装置23により上記したPbを含まないはんだ合金を用いて所定のはんだ付け処理が行われる。

【0133】上記のようにはんだ付け処理が行われたプリント配線板26は、搬送コンベア24により冷却装置25に送られる。冷却装置25は、はんだ付け処理装置23により溶融され高温となっているはんだ合金を急速に冷却する。これにより、前述したようにはんだ合金の伸び率を向上させることができる。

【0134】冷却装置25の具体的構成を図29乃至図31に示す。

【0135】図29に示す冷却装置25Aは、冷媒として液体窒素を用いたものであり、液体窒素は液体窒素タンク27に充填されている。この液体窒素タンク27内の液体窒素は気化器28に供給される構成されており、液体窒素はこの気化器28において気化されて低温の冷却ガスとなる。

【0136】気化器28で生成された冷却ガス（窒素ガス）は、冷却ガスノズル30が接続されている冷却ガス供給パイプ29に供給され、よって冷却ガスは冷却ガスノズル30からプリント配線板26のはんだ合金配設位置に向け噴射される。これにより、プリント配線板26に配設されたはんだ合金は急冷却され、はんだ合金の伸び率を向上させることができる。

【0137】一方、図30に示す冷却装置25Bは、冷媒として揮発性溶剤であるフレオンを用いたものである。フレオンはフレオントンク31に充填されている。このフレオントンク31には、フレオン噴射ノズル30が接続されたフレオントンク供給パイプ33が接続されている。

【0138】フレオントンク31内のフレオンがフレオン供給パイプ33に流出する、上記のようにフレオンは揮発性溶剤であるため気化して低温のフレオンガスが発生する。この低温のフレオンガスは、フレオン供給パイプ33を通りフレオントンク供給パイプ33からプリント配線

板26のはんだ合金配設位置に向け噴射される。これにより、プリント配線板26に配設されたはんだ合金は急冷却され、はんだ合金の伸び率を向上させることができる。

【0139】更に、図31に示す冷却装置25Cは、前記した図29に示した冷却装置25Aを利用して管状の被接合材（本実施例ではパイプ材34）に対する冷却処理を行うよう構成されたものである。尚、図29に示した構成と同一構成については同一符号を付してその説明を省略する。

【0140】冷却装置25Cは、冷却ガスノズル35を環状形状とともに内側に向け冷却ガス（窒素ガス）を噴射しうる複数の噴射口36を設けた構成とされている。この冷却ガスノズル35は、筒状形状の冷却管37内に配設されている。

【0141】図示されるように、はんだ錫38を用いてSn-Bi共晶系はんだ39を溶融してパイプ材34に対しはんだ付け処理を行うと、このパイプ材34は冷却装置25Cの冷却管37内に挿入される。前記したように、冷却管37内には冷却ガス（を内側に向け噴射する複数の噴射口36を有した冷却ガスノズル35が設けられているため、パイプ材34のはんだ付けされた部位は一括的に冷却ガスノズル35により冷却される。

【0142】このように、冷却装置25Cによれば被接合材が管状形状を有しているパイプ材34であっても、はんだ合金の配設位置を均一に冷却することができ、均一の伸び率特性を有するはんだ付け処理を行うことが可能となる。

【0143】尚、冷却装置25の構成は図29乃至図31に示した構成に限定されるものではなく、種々の構成の冷却装置を適用することができる。

【0144】

【発明の効果】上述の如く本発明によれば、はんだ合金、はんだ粉末、はんだペースト、プリント配線板及び電子部品を鉛を含有しない構成とすることができ、鉛の毒性に係わる各種悪影響を排除することができ安全性が向上すると共に、環境規制対策に対応することができる。

【0145】また、機械的強度を維持しつつ、従来よりも低温ではんだ付けを行うことが可能となるため、はんだ付けを行う被接合材に対するダメージを低減でき、被接合材に対する前処理の簡単化及び被接合材を構成する材料のコスト化を図ることができる。

【0146】更に、上記のはんだ付け方法及びはんだ付け装置を用いることにより、機械的特性（伸び率）の良好なはんだ付け処理を行うことが可能となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】Sn, Bi, Inを含有したはんだ合金において、Inの含有量を変化させた場合における引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点等を求める試験結

果を示す図である。

【図2】Sn, Bi, Inを含有したはんだ合金において、Biの含有量を変化させた場合における引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点等を求めた試験結果を示す図である。

【図3】Sn, Bi, Inにこれ以外の金属元素もしくは非金属元素を添加したはんだ合金に対し、引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点を夫々試験して求めた試験結果を示す図である。

【図4】Sn, Ag, Biを含有したはんだ合金において、主にBiの含有量を変化させた場合における引張強度、伸び率、破断時間、破断面形状、融点等を求めた試験結果を示す図である。

【図5】はんだ粉末を説明するための図である。

【図6】はんだペーストを説明するための図である（その1）。

【図7】はんだペーストを説明するための図である（その2）。

【図8】プリント配線板を説明するための図である。

【図9】電子部品（接続端子としてリードを用いたもの）を説明するための図である。

【図10】電子部品（接続端子としてバンプを用いたもの）を説明するための図である。

【図11】試験片作成条件とはんだ合金の機械的特性との関係を求めた実験結果を示す図である。

【図12】図11における実施例5-1の各サンプル試験片の実験結果を示す図である。

【図13】図11における実施例5-2の各サンプル試験片の実験結果を示す図である。

【図14】図11における実施例5-3の各サンプル試験片の実験結果を示す図である。

【図15】図11における実施例5-4の各サンプル試験片の実験結果を示す図である。

【図16】図11における実施例5-5の各サンプル試験片の実験結果を示す図である。

【図17】実施例5-1の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示す図である。

【図18】実施例5-2の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示す図である。

【図19】実施例5-3の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示す図である。

【図20】実施例5-4の各サンプル試験片において平均

値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示す図である。

【図21】実施例5-5の各サンプル試験片において平均値に最も近いサンプル試験片に対して引張試験を行った荷重-伸び線図を示す図である。

【図22】実施例5-1の代表的な破断面状態を示す図である。

【図23】実施例5-2の代表的な破断面状態を示す図である。

【図24】実施例5-3の代表的な破断面状態を示す図である。

【図25】実施例5-4の代表的な破断面状態を示す図である。

【図26】実施例5-5の代表的な破断面状態を示す図である。

【図27】はんだ付け方法を示す工程図である。

【図28】はんだ付け装置の構成図である。

【図29】冷却装置の一例を示す構成図である。

【図30】冷却装置の一例を示す構成図である。

【図31】冷却装置の一例を示す構成図である。

#### 【符号の説明】

1. プリント配線板
2. ベース材
3. 外部接続端子
4. 8 はんだ合金膜
5. 9 半導体装置
6. 樹脂パッケージ
7. リード
- 11 はんだバンプ
- 30 はんだ付け装置
- 21 フラックス塗布装置
- 22 予備加熱装置
- 23 はんだ付け処理装置
- 24 搬送コンベア
25. 25A～25C 冷却装置
- 26 プリント配線板
- 27 液体窒素タンク
- 28 気化器
- 29 冷却供給パイプ
- 30, 35 冷却ガスノズル
- 31 フレオンタンク
- 32 フレオン噴射ノズル
- 33 フレオン供給パイプ
- 34 パイプ材

【図1】

Sn-Bi共晶はんだ合金に対するInの添加効果

	はんだ合金重量組成比	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断時間 (min)	破断面形状	融点 (°C)	判定
比較例1	Sn42.00-Bi55.00-In 0	6.74○	30.00-	23.00	脆性破壊	139	参考値
比較例2	Sn41.98-Bi57.94-In 0.1	8.10○	28.73×	26.84	脆性破壊	139	×
実施例1-1	Sn41.79-Bi57.71-In 0.5	5.85○	60.24○	44.12	延性破壊	139	○
実施例1-2	Sn41.58-Bi57.42-In 1.0	8.06○	58.56○	45.85	延性破壊	136	○
実施例1-3	Sn39.90-Bi55.10-In 5.0	5.19○	71.67○	55.76	延性破壊	129	○
実施例1-4	Sn37.80-Bi52.20-In 0.0	5.25○	72.78○	54.18	延性破壊	124	○
実施例1-5	Sn33.60-Bi46.40-In 20.0	2.79○	408.88○	247.97	延性破壊	117	○
比較例3	Sn45.00-Bi 5.0 -In 50.0	1.70×	36.37○	30.21	延性破壊	114	×
比較例4	Sn48.00-Bi 0 -In 52.0	1.17×	74.17○	49.47	延性破壊	117	参考値

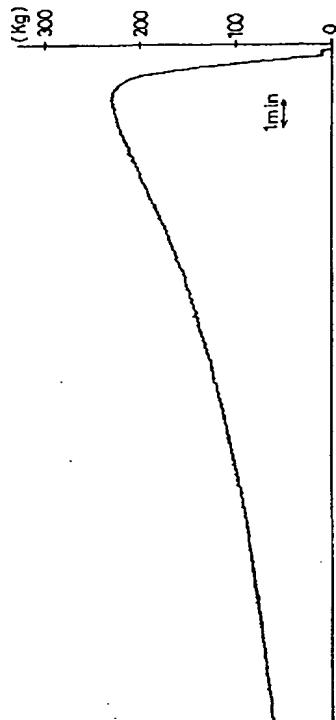
【図2】

Sn-Bi-In 3元はんだ合金に対するBiの添加効果

	はんだ合金重量組成比	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断時間 (min)	破断面形状	融点 (°C)	判定
比較例1-0	Sn48.00-Bi 0 -In 52.0	1.17×	74.17○	49.47	延性破壊	117	参考値
比較例1-1	Sn45.00-Bi 5.0 -In 50.0	1.70×	36.37○	30.21	延性破壊	114	×
実施例2-1	Sn48.00-Bi52.00-In 10.0	5.25○	72.78○	54.18	延性破壊	124	○
実施例2-2	Sn40.00-Bi15.00-In 5.0	5.19○	71.67○	55.76	延性破壊	123	○
比較例1-2	Sn45.00-Bi16.00-In 5.0	5.55○	21.33×	18.37	延性破壊	124	×
比較例1-3	Sn37.00-Bi18.00-In 3.0	5.75○	17.33×	17.55	延性破壊	132	×
比較例1-4	Sn39.00-Bi16.00-In 1.0	5.80○	20.88×	21.44	脆性破壊	136	×
比較例1-5	Bi100.00	1.66×	13.33×	10.90	脆性破壊	271	参考値

【図18】

実施例5-2の荷重-伸び線図



【図6】

合金組成	溶媒			
	活性剤	基材	チクソ糊	溶剤
Sn-Bi-In	アミニカル 塩・リチウム 塩酸塗	アミニカル ヒドロゲン酸 $\alpha$ -ヒドロキシル	硬化 ヒマシ油	2-ブロ-2,4-ペンタオール
Sn-Bi-In-Ag	有機酸：アビカ酸			

【図3】

Sn-Bi-In 3元はんだ合金に対する各種添加元素の効果

添加元素	はんだ合金組成 (重量比)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断時間 (min)	破断面 形状	融点 (°C)	判定
比較例 2-0	—	Sn35-Bi50-In5 5.5	21.33×	18.37	脆性破壊	124	参考値
比較例 2-1	Ag	Sn40-Bi50-In5-Ag5 6.5	20.00×	18.02	脆性破壊	137	×
実施例 3-1	Ag	Sn40-Bi54-In5-Ag1 5.52	34.44○	29.49	延性破壊	136	○
比較例 2-2	Zn	Sn40-Bi50-In5-Zn5 5.01	13.33×	7.51	脆性破壊	132	×
実施例 3-2	Zn	Sn40-Bi54-In5-Zn1 5.58	50.88○	40.61	延性破壊	122	○

【図4】

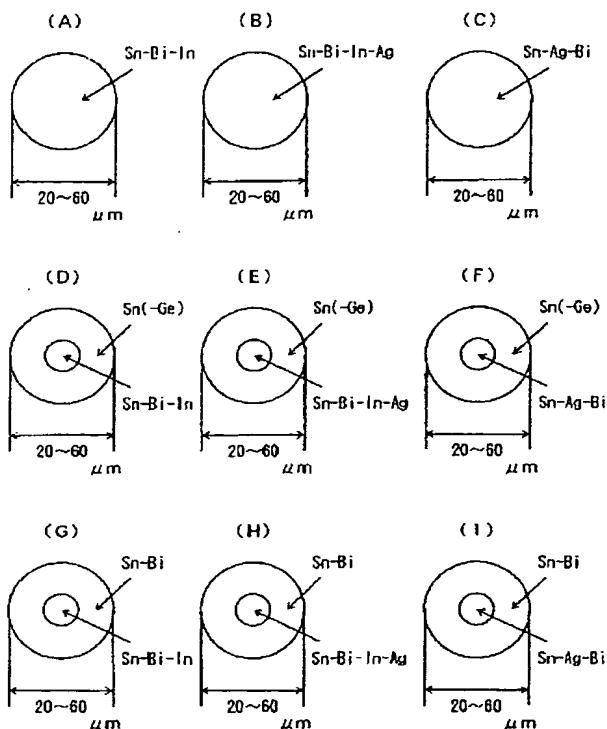
Sn-Ag 共晶はんだ合金に対するBiの添加効果

合成分成 (wt %)	Sn			Pb			Bi			Ag			引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断時間 (min)	破断面 形状	融点 (°C) (固相線)	判定
	Sn	Pb	Bi	Sn	Pb	Bi	Sn	Pb	Bi	Sn	Pb	Bi						
比較例 3-0	63	37	—	—	—	—	4.960	20.56	19.75	脆性	183	×	183	183	183	183	183	
比較例 3-1	42	—	58	—	—	8.741	30.0	23.00	脆性	139	—	—	139	139	139	139	139	
比較例 3-2	98.5	—	—	3.5	2.915	—	30.20	22.23	22.23	延性	220	×	220	220	220	220	220	
実施例 4-1	91.7	—	5	3.3	7.713	—	12.67	11.14	11.14	脆性	220	○	220	220	220	220	220	
実施例 4-2	86.9	—	10	3.1	8.434	—	9.33	5.85	5.85	脆性	—	○	—	—	—	—	—	
実施例 4-3	82.0	—	15	3.0	8.7825	—	9.185	5.82	5.82	脆性	—	○	—	—	—	—	—	
実施例 4-4	77.2	—	20	2.8	9.099	—	6.67	3.95	3.95	脆性	139~220	○	139~220	139~220	139~220	139~220	139~220	
実施例 4-5	67.6	—	30	2.4	8.349	—	7.33	4.97	4.97	脆性	—	○	—	—	—	—	—	
実施例 4-6	57.9	—	40	2.1	7.5142	—	8.998	5.82	5.82	脆性	—	○	—	—	—	—	—	

【図7】

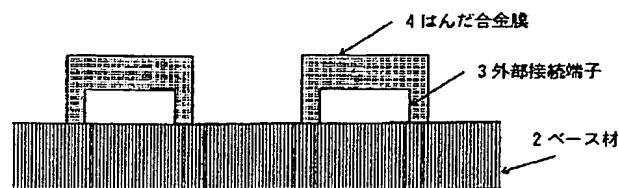
はんだ粉末：約80~95重量%	フラックス分：約1.5~2.0重量%				
	溶媒				
はんだ合金組成	活性剤	基材	チクソ剤	溶剤	
Sn91.7-Ag 3.3-Bi5	アミニハロゲン 塩：リチウムアミニ 塩酸塩	7ピロノ酸	硬化ヒマシ油	2-ブチル-2,4-ペタジオール	
	有機酸：7ジビン酸				
Sn86.9-Ag 3.1-Bi10	アミニハロゲン 塩：リチウムアミニ 塩酸塩	7ピロノ酸	$\alpha$ -テルピネート		
	有機酸：7ジビン酸				
Sn77.2-Ag 2.8-Bi20	アミニハロゲン 塩：リチウムアミニ 塩酸塩	7ピロノ酸			
	有機酸：7ジビン酸				
Sn67.6-Ag 2.4-Bi30	アミニハロゲン 塩：リチウムアミニ 塩酸塩	7ピロノ酸			
	有機酸：7ジビン酸				

【図5】



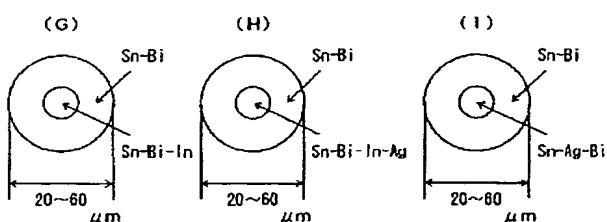
本発明の一実施例であるプリント配線板を説明するための図

【図8】



【図22】

実施例5-1の破断面状態

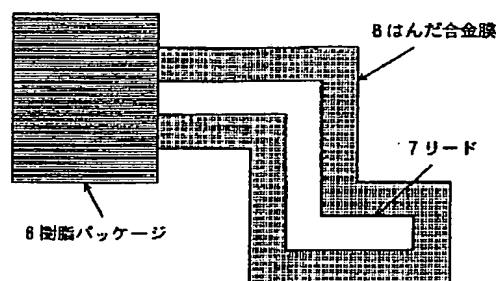


【図9】

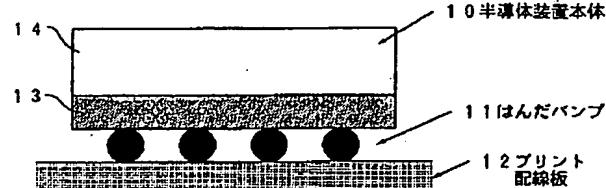
【図10】

本発明の一実施例である電子部品を説明するための図  
本発明の一実施例である電子部品（接続端子として  
バンプを用いたもの）を説明するための図

5 半導体装置



9 半導体装置

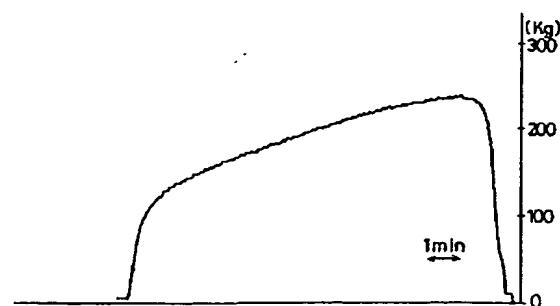
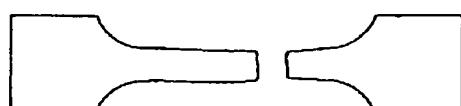


【図17】

【図26】

実施例5-1の荷重-伸び線図

実施例5-5の破断面状態



【図1-1】

試験片作成条件とはんだ合金の機械的特性との  
関係を求めた実験結果を示す図

	試験片作成条件			引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	破断時間 (min)	破断面 形状	※表面観察	金属組織観察
	鋳型温度 (°C)	冷却条件	冷却速度 (°C/min)						
実施例5-1	200		7.850	6.144(n=3)	33.67(n=3)	28.34	脆性	鱗状	微細、均一
実施例5-2	100	自然冷却	80.045	6.053(n=3)	137.50(n=2)	91.62	延性	模様ナシ	Sn組織肥大
実施例5-3	25		904.002	4.969(n=3)	218.33(n=2)	118.84	延性	模様ナシ	Sn組織肥大
実施例5-4	200	水冷	79.428	5.117(n=3)	135.0(予)	89.48	延性	模様ナシ	Sn組織肥大
実施例5-5	200	除冷	0.794	6.521(n=3)	20.44(n=3)	19.55	脆性	鱗状	肥大、均一

(予)は、予測値(標点距離外切断の為測定不能)。標点距離外切断の試験片から予測した値を示した。  
※Sn42-Bi58はんだ合金は、通常鱗状の表面模様を呈する。

【図1-2】

図1-1における実施例5-1の各サンプル試験片の実験結果を示す図

サンプル番	ピーク荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg/mm <sup>2</sup> )	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	伸び率 (%)	伸び率 (%)	伸び率 (%)
1	249.8	8.779	6.223	標点距離外切断	81.20	249.8	8.288	8.245	41.1
2	239.2	—	5.980	69.5	131.67	95.66	8.913	6.145	35.2
3	238.3	—	5.958	73.0	143.33	98.00	241.7	7.732	40.0
平均値	242.13	8.779	6.053	71.25	137.50	91.62	247.77	8.304	6.144

【図1-3】

図1-1における実施例5-2の各サンプル試験片の実験結果を示す図

サンプル番	ピーク荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg)	ブレーキ荷重 (kg/mm <sup>2</sup> )	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び率 (%)	伸び率 (%)	伸び率 (%)	伸び率 (%)
1	249.8	8.779	6.223	標点距離外切断	81.20	249.8	8.288	8.245	41.1
2	239.2	—	5.980	69.5	131.67	95.66	8.913	6.145	35.2
3	238.3	—	5.958	73.0	143.33	98.00	241.7	7.732	40.0
平均値	242.13	8.779	6.053	71.25	137.50	91.62	247.77	8.304	6.144

【図14】

図11における実施例5-3の各サンプル試験片の試験結果を示す図

サンプルNo	ブレーク荷重 (kg)	ブレーク荷重 (kg)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び (mm)	伸び率 (%)	破断時間 (min)
1	262.0	139.0	6.550	35.8	19.33	16.92
2	263.6	—	6.595	37.4	24.87	24.70
3	257.4	104.8	6.435	35.2	17.33	17.04
平均値	261.07	121.5	6.527	36.13	20.44	19.55

【図15】

図11における実施例5-4の各サンプル試験片の試験結果を示す図

サンプルNo	ブレーク荷重 (kg)	ブレーク荷重 (kg)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び (mm)	伸び率 (%)	破断時間 (min)
1	199.5	—	4.988	81.0	170.00	115.40
2	198.8	—	4.970	8.832	標点距離外切斷	60.40
3	198.0	—	4.950	—	286.67	180.72
平均値	198.77	8.832	4.968	95.50	218.33	118.84

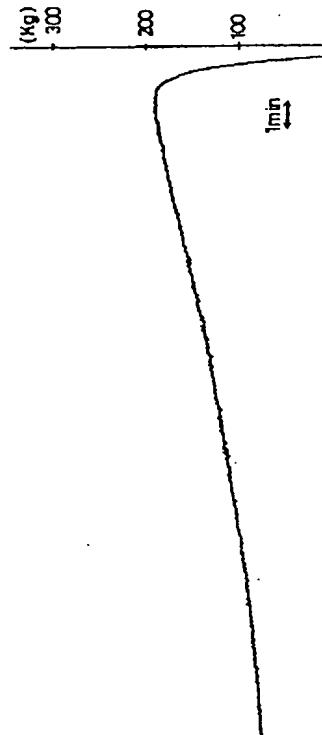
【図16】

図11における実施例5-5の各サンプル試験片の試験結果を示す図

サンプルNo	ブレーク荷重 (kg)	ブレーク荷重 (kg)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸び (mm)	伸び率 (%)	破断時間 (min)
1	139.0	6.550	35.8	19.33	16.92	16.32
2	—	6.595	37.4	24.87	24.70	—
3	104.8	6.435	35.2	17.33	17.04	—
平均値	121.5	6.527	36.13	20.44	19.55	16.55

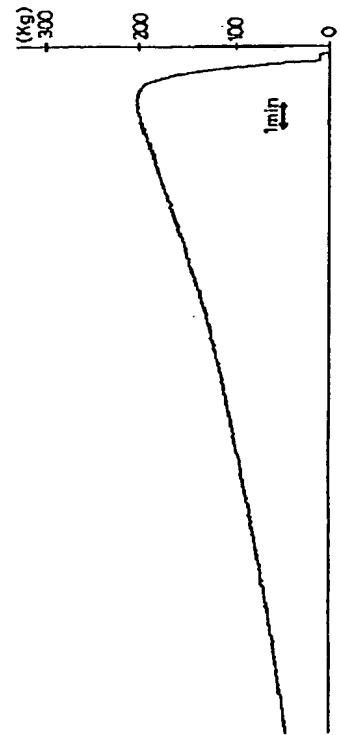
【図19】

実施例5-3の荷重-伸び線図



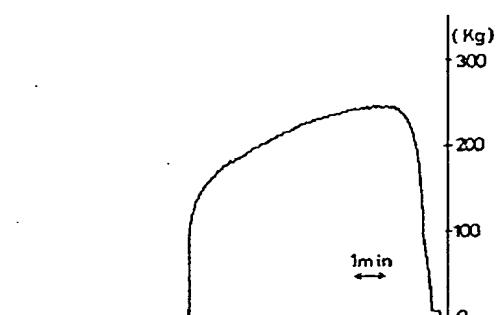
【図20】

実施例5-4の荷重-伸び線図



【図21】

実施例5-5の荷重-伸び線図



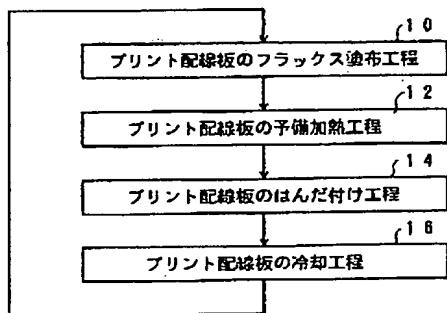
【図24】

実施例5-3の破断面状態



【図27】

本発明の一実施例であるはんだ付け方法を示す工程図



【図23】

実施例5-2の破断面状態



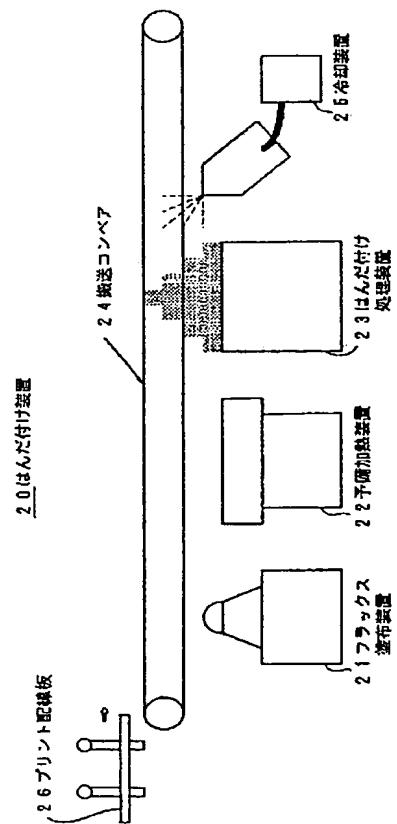
【図25】

実施例5-4の破断面状態



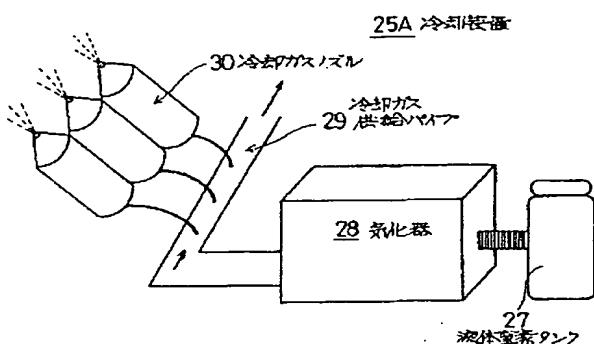
【図28】

本発明の一実施例であるはんだ付け装置の構成図



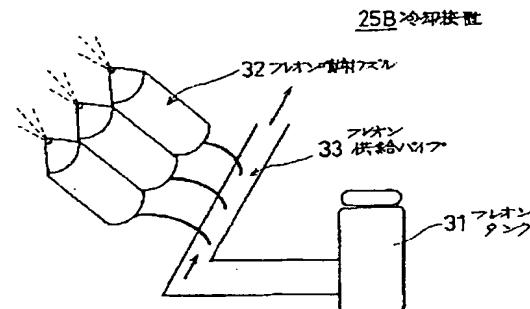
【図29】

冷却装置の一例を示す構成図



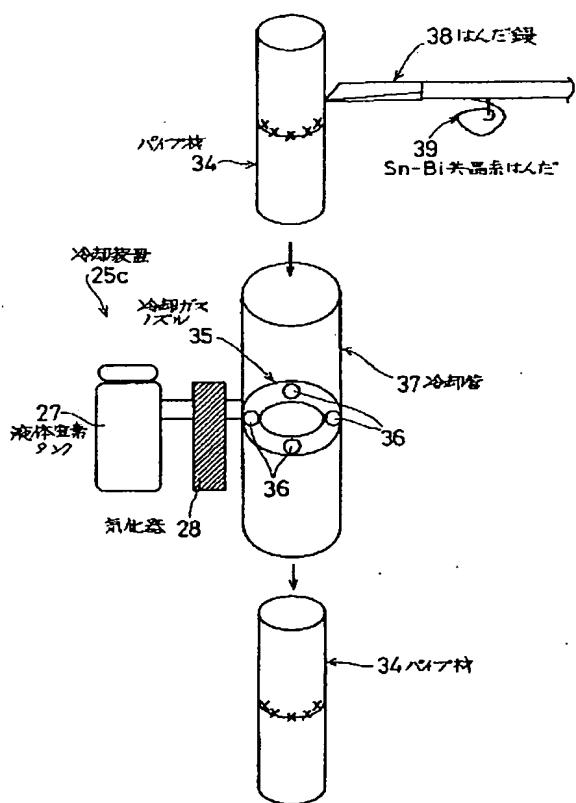
【図30】

冷却装置の一例を示す構成図



【図31】

冷却装置の一例を示す構成図



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

H 05 K 3/34

識別記号

506

511

F I

H 05 K 3/34

マークド(参考)

506 D

511

512

512C

(72) 発明者 森谷 康雄  
神奈川県川崎市中原区上小田中1015番地  
富士通株式会社内

(72) 発明者 根本 義則  
神奈川県川崎市中原区上小田中1015番地  
富士通株式会社内  
(72) 発明者 福島 由美子  
神奈川県川崎市中原区上小田中1015番地  
富士通株式会社内